

Load control for IC engine

Patent number: DE19844637

Publication date: 1999-10-14

Inventor: HARTKE ANDREAS (DE); KOCH ACHIM (DE)

Applicant: SIEMENS AG (DE)

Classification:


- **International:** *F02D11/10; F02D41/14; F02D11/10; F02D41/14; (IPC1-7): F02D41/18*

- **European:** F02D11/10B; F02D41/14B

Application number: DE19981044637 19980929

Priority number(s): DE19981044637 19980929

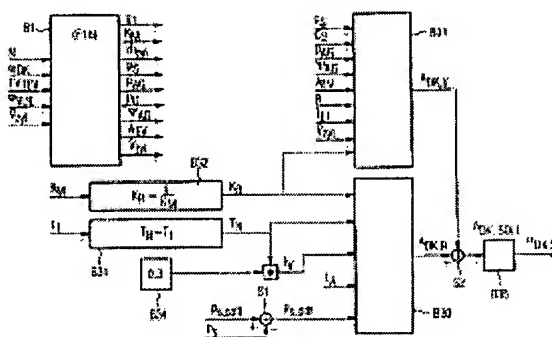
Also published as:

 WO0019078 (A1)

[Report a data error here](#)

Abstract of DE19844637

The internal combustion engine comprises a suction tract in which a throttle valve is mounted. A control device has an observer comprising a dynamic model of the induction tract of the internal combustion engine and a regulator (B30) using the pressure in the induction pipe (pS) as parameters for regulation and operation, wherein regulation parameters depend on the parameters detected by the observer that generates a regulating signal for controlling the throttle valve.



Data supplied from the **esp@cenet** database - Worldwide



Innerhalb von 3 Monaten nach Veröffentlichung der Erteilung kann Einspruch erhoben werden

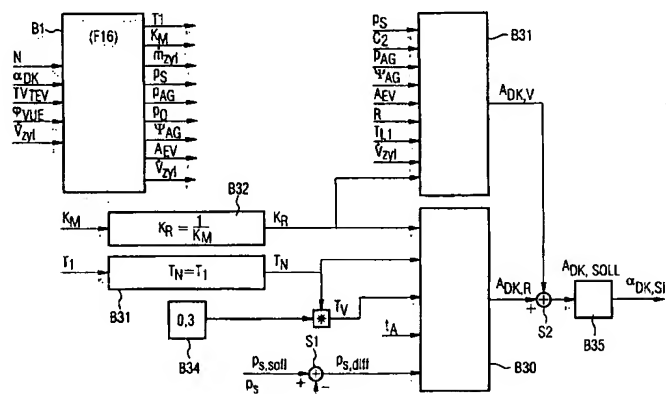
73 Patentinhaber:
Siemens AG, 80333 München, DE

72 Erfinder:
Hartke, Andreas, 93049 Regensburg, DE; Koch,
Achim, 93105 Tegernheim, DE

56 Für die Beurteilung der Patentfähigkeit in Betracht
gezogene Druckschriften:
WO 97 35 106

54 Einrichtung zum Steuern einer Brennkraftmaschine

57 Die Brennkraftmaschine hat einen Ansaugtrakt, in dem eine Drosselklappe angeordnet ist. Eine Steuereinrichtung hat einen Beobachter, der ein dynamisches Modell des Ansaugtraktes der Brennkraftmaschine umfaßt und einen Regler (B30), dessen Regel- und Führungsgröße der Saugrohrdruck (p_s) in dem Ansaugtrakt ist, dessen Regelparameter abhängen von Größen, die der Beobachter ermittelt und der ein Stellsignal zum Steuern der Drosselklappe erzeugt.



Beschreibung

Die Erfindung betrifft eine Einrichtung zum Steuern einer Brennkraftmaschine, bei der insbesondere die Laststeuerung über die Gaswechselventile erfolgt.

Aus der WO 97/35106 ist eine Einrichtung zum Steuern einer Brennkraftmaschine bekannt. Die Einrichtung umfaßt ein dynamisches Modell des Ansaugtraktes und einer externen Abgasrückführung der Brennkraftmaschine, das aus Gleichungen für die Massenstrombilanzen im Ansaugtrakt und der Abgasrückführeinrichtung und der Durchflußgleichungen idealer Gase an Drosselstellen abgeleitet ist. Eingangsgrößen des dynamischen Modells sind die Meßgrößen Drehzahl und Öffnungsgrad der Drosselklappe.

Bei Brennkraftmaschinen mit einer Laststeuerung durch die Gaswechselventile, also die Ein- und Auslaßventile, erfolgt in weiten Betriebsbereichen der Brennkraftmaschine keine oder nur eine geringe Drosselung der Ansaugluft im Ansaugtrakt.

Zum Desorbieren von Kraftstoffdämpfen aus einem Aktivkohlefilter einer Tankentlüftungseinrichtung und Ableiten der Kraftstoffdämpfe über ein Tankentlüftungsventil in den Ansaugtrakt der Brennkraftmaschine oder zum Gewährleisten, daß eingespritzter Kraftstoff auch im leerlaufnahen Drehzahlbereich mit hoher Güte mit der Ansaugluft vermischt wird oder verdampft, erfolgt eine Drosselung der Ansaugluft in dem Ansaugtrakt der Brennkraftmaschine durch die Vorgabe eines Saugrohrdrucks.

Die Aufgabe der Erfindung ist es, eine Einrichtung zum Steuern einer Brennkraftmaschine zu schaffen, die den Saugrohrdruck in dem Ansaugtrakt der Brennkraftmaschine genau einstellt und die zudem einfach ist.

Die Aufgabe wird erfindungsgemäß durch die Merkmale des Patentanspruchs 1 gelöst. Vorteilhafte Ausgestaltungen der Erfindung sind in den Unteransprüchen (Ansprüche 2 bis 11) gekennzeichnet.

Die Erfindung zeichnet sich dadurch aus, daß ein Regler vorgesehen ist, der den Saugrohrdruck mit hoher Güte einstellt. Die Regelparameter des Reglers werden dabei während des Betriebs der Brennkraftmaschine angepaßt abhängig von aktuellen Werten von Größen, die ein Beobachter ermittelt, der ein dynamisches Modell des Ansaugtraktes der Brennkraftmaschine umfaßt. Ein derartiger Beobachter ist vorzugsweise ohnehin vorhanden zum Berechnen beispielsweise des Gasmassenstroms, der von dem Zylinder angesaugt wird. Die Regelparameter des Reglers können somit ohne zusätzlichen Rechenaufwand angepaßt werden.

Ausführungsbeispiele der Erfindung sind anhand der schematischen Zeichnungen näher erläutert. Es zeigen:

Fig. 1: eine Brennkraftmaschine,

Fig. 2: ein Blockschaltbild einer Steuereinrichtung für die Brennkraftmaschine mit einem dynamischen Modell, einem Regler und einer Vorsteuerung.

Eine Brennkraftmaschine (**Fig. 1**) umfaßt einen Ansaugtrakt **1** mit einem Saugstutzen **10**, einem Sammler **11** und einem Einlaßkanal **12**. Die Brennkraftmaschine umfaßt ferner einen Motorblock **2**, der den Zylinder **Z1** und eine Pleuelwelle **23** aufweist. Ein Kolben **21** und eine Pleuelstange **22** sind dem Zylinder **Z1** zugeordnet. Die Pleuelstange **22** ist mit dem Kolben **21** und der Pleuelwelle **23** verbunden. Ein Zylinderkopf **3** ist vorgesehen, in dem ein Ventiltrieb angeordnet ist mit mindestens einem Einlaßventil **30** und einem Auslaßventil **31**. Jedem der Gaswechselventile, die als Einlaßventil **30** und als Auslaßventil **31** ausgebildet sind, ist ein Ventiltrieb **32, 33** zugeordnet. Die Ventiltriebe **32, 33** steuern den Hubbeginn, die Dauer des Hubes und somit das Hubende und ggf. den Hubbetrag des jeweiligen Gaswechselventils. Die Ventiltriebe **32, 33** sind vorzugsweise als elektromechanische Stellantriebe ausgebildet mit mindestens einem Elektromagneten, einem Anker mit einer Ankerplatte, die zwischen einer ersten Anlagefläche des Elektromagneten und einer weiteren Anlagefläche beweglich ist und die mit mindestens einem Rückstellmittel einem Feder-Masse-Schwinger bildet. Durch entsprechendes Bestromen oder Nicht-Bestromen einer Spule des Elektromagneten wird das Gaswechselventil in eine Offenposition oder eine Schließposition gebracht. Die Ventiltriebe **32, 33** können auch elektrohydraulisch oder in einer sonstigen, dem Fachmann bekannten Weise derart ausgebildet sein, daß ein zum Einstellen der Last ausreichendes Ansprechverhalten des Stellantriebs gewährleistet ist. In dem Ansaugtrakt **1** ist ein Einspritzventil **15** in dem Einlaßkanal **12** angeordnet. In dem Zylinderkopf **3** ist ferner eine Zündkerze eingebracht. Das Einspritzventil **15** kann alternativ auch derart in dem Zylinderkopf **3** angeordnet sein, daß der Kraftstoff direkt in dem Brennraum des Zylinders **Z1** zugemessen wird.

Neben dem Zylinder **Z1** umfaßt die Brennkraftmaschine noch weitere Zylinder **Z2, Z3** und **Z4**, denen entsprechend ein Ein- und Auslaßventil, Ventiltriebe, Einspritzventile und Zündkerzen zugeordnet sind.

Ein Abgastrakt **4** mit einem Katalysator **40** und einer Sauerstoffsonde ist der Brennkraftmaschine zugeordnet. Ferner ist eine Tankentlüftungseinrichtung vorgesehen mit einem ersten Rohr **51**, das über einen Kraftstofftank **52** mit einem Aktivkohlefilter **53**, das Kraftstoffdämpfe adsorbiert und desorbiert verbunden. Das Aktivkohlefilter **53** ist über ein zweites Rohr **54** mit dem Sammler **11** verbunden. In dem zweiten Rohr **54** ist ein Tankentlüftungsventil **55** angeordnet, das durch Vorgabe eines Tastverhältnisses TV_{TEV} angesteuert wird.

Eine Steuereinrichtung **6** ist vorgesehen, der Sensoren zugeordnet sind, die verschiedene Meßgrößen erfassen und jeweils den Meßwert der Meßgröße ermitteln. Die Steuereinrichtung **6** ermittelt abhängig von mindestens einer Meßgröße Stellsignale zum Steuern der Ventiltriebe **32, 33**, des Einspritzventils **15**, der Zündkerze **34**, des Tankentlüftungsventils **55** und der Drosselklappe **14**.

Die Sensoren sind ein Pedalstellungsgeber **71**, der eine Pedalstellung **PV** des Fahrpedals **7** erfaßt, ein Positionssensor **16**, der einen Öffnungsgrad α_{DK} der Drosselklappe **14** erfaßt, ein Luftmassenmesser **17**, der einen Luftmassenstrom m_L erfaßt, ein erster Temperatursensor **18**, der eine Temperatur T_{L1} , des von dem Zylinder **Z1** angesaugten Gasgemisches erfaßt, ein Pleuelwellenwinkel-Geber **24**, der einen Pleuelwellenwinkel **KW** erfaßt, aus dessen zeitlichen Verlauf in der Steuereinrichtung **6** die Drehzahl **N** der Pleuelwelle **23** berechnet wird, ein zweiter Temperatursensor **25**, der eine Kühlmitteltemperatur T_{KUEL} erfaßt. Je nach Ausführungsform der Erfindung kann eine beliebige Untermenge der genannten Sensoren oder auch zusätzliche Sensoren vorhanden sein. Der erste Temperatursensor **18** kann beispielsweise auch stromaufwärts der Drosselklappe **14** angeordnet sein.

Die Steuereinrichtung **6** ist vorzugsweise als elektronische Motorsteuerung ausgebildet. Sie kann jedoch auch mehrere

Steuergeräte umfassen, die elektrisch leitend miteinander verbunden sind, so z. B. über ein Bussystem.

Ein physikalisches Modell der Brennkraftmaschine ist in der Steuereinrichtung 6 gespeichert und wird von dieser abgearbeitet. Ein Saugrohrdruck p_s in dem Ansaugtrakt und ein Gasmassenstrom \dot{m}_{zyl} in den Zylinder Z1 werden mittels dieses Modells berechnet. Das dynamische Modell wird im folgenden erläutert. Für den Saugrohrdruck p_s läßt sich folgende Differentialgleichung aus der Zustandsgleichung idealer Gase, also der Massenstrombilanz aufstellen:

$$\dot{p}_s = \frac{RT_{L,1}}{V_s} (\dot{m}_{DK} + \dot{m}_{AGR} - \dot{m}_{zyl}) \quad (F1)$$

Dabei bezeichnet R die allgemeine Gaskonstante, V_s das Volumen des Ansaugtraktes stromabwärts der Drosselklappe 14, $T_{L,1}$ die Temperatur des vom Zylinder angesaugten Gasgemisches, \dot{m}_{DK} den Luftmassenstrom an der Drosselklappe, \dot{m}_{AGR} den aus interner Abgasrückführung resultierenden Massenstrom und \dot{m}_{zyl} den Gasmassenstrom in den Zylinder Z1.

Der Luftmassenstrom \dot{m}_{DK} an der Drosselklappe 14 wird aus der Durchflußgleichung idealer Gase durch Drosselstellen abgeleitet. Demnach gilt

$$\dot{m}_{DK} = A_{DK} \sqrt{\frac{2\kappa}{\kappa-1} \frac{1}{RT_{L0}}} \psi_{DK} p_0 \quad (F2)$$

mit

$$\sqrt{\left(\frac{p_s}{p_0}\right)^{\frac{2}{\kappa}} - \left(\frac{p_s}{p_0}\right)^{\frac{\kappa+1}{\kappa}}} \quad (F3)$$

für unterkritische Druckverhältnisse und

$$\sqrt{p_{q,krit}^{\frac{2}{\kappa}} - p_{q,krit}^{\frac{\kappa+1}{\kappa}}} \quad (F4)$$

für kritische Druckverhältnisse. Dabei bezeichnet A_{DK} den Strömungsquerschnitt an der Drosselklappe 14, κ den Adiabaten-Exponenten (κ ist z. B. 1,4), Ψ_{DK} die Durchflußfunktion für die Drosselklappe, p_0 den Umgebungsdruck und $p_{q,krit}$ ein kritisches Druckverhältnis zwischen dem Saugrohrdruck p_s und dem Umgebungsdruck p_0 mit dem Wert 0,52.

Falls bevorzugt ein elektromechanischer Ventiltrieb 32, 33 eingesetzt wird, so gewährleisten entsprechende Funktionen in der Steuereinrichtung 6, daß Bauteilstreuungen der Ventiltriebe 32, 33 mit einer so ausreichenden Güte kompensiert werden, daß der von dem Zylinder Z1 angesaugte Gasmassenstrom \dot{m}_{zyl} , abhängig von einem Soll-Mengenstrom \dot{V}_{zyl} in den Zylinder Z1 ermittelt werden kann. Demnach ergibt sich die Beziehung

$$\dot{m}_{zyl} = \dot{V}_{zyl} \frac{p_s}{RT_{L,1}} \quad (F5)$$

Eine interne Abgasrückführung erfolgt durch entsprechendes Einstellen der Ventilüberschneidung, die definiert ist als der Bereich des Kurbelwellenwinkels KW, in dem sowohl das Einlaßventil 30 als auch das Auslaßventil 31 zumindest einen Teil ihrer Strömungsquerschnitte am Ein- und Auslaßkanals des Zylinders freigeben. Bei interner Abgasrückführung strömt ein Teil des Abgases zurück in den Ansaugtrakt 1 und wird dann im folgenden Ansaugtakt wieder in den Brennraum des Zylinders Z1 angesaugt. Falls ein Druckgefälle von dem Abgastrakt 4 hinzu dem Zylinder Z1 und weiter hin zu dem Ansaugtrakt 1 besteht, so strömt auch Abgas von dem Abgastrakt 4 zurück in den Zylinder Z1 und von dort in den Ansaugtrakt 1.

Der aus interner Abgasrückführung resultierende Massenstrom \dot{m}_{AGR} hängt wesentlich ab von einem Winkelabschnitt φ_{VUE} der Ventilüberschneidung, der bezogen ist auf den Kurbelwellenwinkel KW ist und in dem sowohl das Einlaßventil 30 als auch das Auslaßventil 31 zumindest einen Teil ihrer Strömungsquerschnitte am Ein- und Auslaßkanal des Zylinders Z1 freigeben.

Der aus interner Abgasrückführung resultierende Massenstrom \dot{m}_{AGR} wird aus der Durchflußgleichung idealer Gase durch Drosselstellen abgeleitet. Es gilt:

$$\dot{m}_{AGR} = A_{EV} \sqrt{\frac{2\kappa}{\kappa-1} \frac{1}{RT_{AG}}} \psi_{AG} p_{AG} \quad (F6)$$

mit

$$\sqrt{\left(\frac{p_{AG}}{p_{s,j}}\right)^{\frac{2}{\kappa}} - \left(\frac{p_{AG}}{p_{s,j}}\right)^{\frac{\kappa+1}{\kappa}}} \quad (F7)$$

für unterkritische Druckverhältnisse und

$$\sqrt{p_{q,krit}^{\frac{2}{\kappa}} - p_{q,krit}^{\frac{\kappa+1}{\kappa}}} \quad (F8)$$

für überkritische Druckverhältnisse, wobei A_{EV} der Strömungsquerschnitt an dem Einlaßventil 30 ist, T_{AG} die Abgastemperatur ist, p_{AG} der Abgasdruck in dem Zylinder Z1 während der Ventilüberschneidung ist und ψ_{AG} die Durchflußfunktion an dem Einlaßventil 30 ist. Der freie Strömungsquerschnitt A_{EV} an dem Einlaßventil 30 während der Ventilüberschneidung wird hauptsächlich durch die Dauer der gleichzeitigen Öffnung des Ein- und Auslaßventils 30, 31 bestimmt. Je größer der Winkelabschnitt ϕ_{VUE} der Ventilüberschneidung ist, desto größer ist der Strömungsquerschnitt A_{EV} an dem Einlaßventil 30. Bei einem gleichen Winkelabschnitt ϕ_{VUE} der Ventilüberschneidung wird durch ein Verschieben eines Schwerpunkt winkels $\phi_{VUE,SP}$ der Ventilüberschneidungsfläche bezogen auf den oberen Totpunkt LW-OT in Richtung des Abgastaktes die rückströmende Abgasmasse verringert.

Setzt man die Beziehung (F2), (F5), (F6) in (F1) ein, so ergibt sich daraus folgende Beziehung für den Saugrohrdruck p_s :

$$\dot{p}_s = \frac{RT_{L,1}}{V_s} \left(A_{DK} \sqrt{\frac{2\kappa}{\kappa-1} \frac{1}{RT_{L0}}} \psi_{DK} p_0 + A_{EV} \sqrt{\frac{2\kappa}{\kappa-1} \frac{1}{RT_{AG}}} \psi_{AG} p_{AG} - \dot{V}_{zyt} \frac{p_s}{RT_{L1}} \right) \quad (F9)$$

Mit den Abkürzungen

$$c_1 = \sqrt{\frac{2\kappa}{\kappa-1} \frac{1}{RT_{L0}}} \quad (F10)$$

$$c_2 = \sqrt{\frac{2\kappa}{\kappa-1} \frac{1}{RT_{AG}}} \quad (F11)$$

ergibt sich:

$$\dot{p}_s = \frac{RT_{L,1}}{V_s} \left(A_{DK} c_1 \psi_{DK} p_0 - \dot{V}_{zyt} \frac{p_s}{RT_{L1}} + A_{EV} c_2 \psi_{AG} p_{AG} \right) \quad (F12)$$

Für eine zeitdiskrete Darstellung der Beziehung (F12) wird ein Ansatz nach der Trapezintegration gemacht. Alternativ kann jedoch auch ein beliebiges anderes zeitdiskretes Integrationsverfahren, wie z. B. das Euler-Verfahren, eingesetzt werden. Ein Index i kennzeichnet jeweils den Wert der jeweiligen Größe im aktuellen Berechnungszyklus, ein Index $i-1$ kennzeichnet jeweils den Wert der jeweiligen Größe aus dem letzten Berechnungszyklus.

Mit dem Ansatz der Trapezintegration ergibt sich für den Saugrohrdruck $p_{s,i}$ im aktuellen Berechnungszyklus die Beziehung:

$$p_{s,i} = p_{s,i-1} + \frac{t_A}{2} (\dot{p}_{s,i-1} + \dot{p}_{s,i}) \quad (F13)$$

wobei \dot{p}_s die zeitliche Ableitung des Saugrohrdrucks ist und t_A die Abtastzeit ist, d. h. die Zeitdauer von einem Beginn eines Berechnungszyklusses bis zum Beginn des nächsten Berechnungszyklusses.

Für die Abtastzeit t_A wird vorzugsweise die Segmentzeit t_{SEG} vorgegeben, die gegeben ist durch

$$t_{SEG} = \frac{1}{N \circ Z} \quad (F14)$$

wobei Z die Zylinderzahl und N die Drehzahl ist.

Die Beziehung (F12) eingesetzt in (F13) ergibt

$$\dot{p}_{S,j} = p_{S,j-1} + \frac{t_A}{2} \dot{p}_{S,j-1} + \frac{t_A RT_{L1}}{2V_S} \left(A_{DK} c_1 \psi p_0 - \dot{V}_{zyl} \frac{p_{S,j}}{RT_{L1}} + A_{EV} c_2 \psi_{AG} p_{AG,j} \right) \quad (F15)$$

5

Wird (F15) nach dem Saugrohrdruck p_S aufgelöst, so ergibt sich die rekursive Modellgleichung:

$$p_{S,j} = \frac{p_{S,j-1} + \frac{t_A}{2} \dot{p}_{S,j-1} + \frac{t_A}{2} \frac{RT_{L1}}{V_S} (A_{DK} c_1 \psi p_0 + A_{EV} c_2 \psi_{AG} p_{AG,j})}{1 + \frac{t_A}{2} \dot{V}_{zyl} / V_S} \quad (F16)$$

10

Für die zeitliche Ableitung \dot{p}_S des Saugrohrdrucks kann näherungsweise angesetzt werden

15

$$\dot{p}_{S,i-1} = p_{S,i-1} - p_{S,i-1} \quad (F18)$$

Die Beziehung (F12) kann jedoch auch so umgeformt werden, daß sich ergibt:

20

$$\dot{p}_S \frac{V_S}{\dot{V}_{zyl}} + p_S = \frac{RT_{L1}}{\dot{V}_{zyl}} A_{DK} c_1 \psi_{DK} p_0 + \frac{RT_{L1}}{\dot{V}_{zyl}} A_{EV} c_2 \psi_{AG} p_{AG} \quad (F18)$$

25

mit

$$K_m = \frac{RT_{L1}}{\dot{V}_{zyl}} c_1 \psi_{DK} p_0 \quad (F19)$$

30

$$T_1 = \frac{V_S}{\dot{V}_{zyl}} \quad (F20)$$

35

ergibt sich

wobei (F21) die Modellgleichung des Modells des Ansaugtraktes 1 ist und T_1 die Zeitkonstante dieses Modells und K_m die Verstärkung dieses Modells sind.

40

In Fig. 2 sind die für die Erfindung relevanten Teile der Steuereinrichtung 6 in einem Blockdiagramm dargestellt. Ein Beobachter B1, der das dynamische Modell des Ansaugtraktes umfaßt, wobei die Beziehungen (F15), (F19), (F20), (F5), (F21), (F19) und (F20) in dem Beobachter in Form eines Programms, das in der Steuereinrichtung 6 gespeichert ist und in dieser auch abgearbeitet wird, jeweils einmal pro Berechnungszyklus neu berechnet werden.

Bevorzugt werden die in den Beziehungen (F1) bis (F20) enthaltenen Wurzel-Terme und einzelne Größen aus Kennlinien oder Kennfeldern ermittelt. So wird beispielsweise ein mittlerer Strömungsquerschnitt \bar{A}_{EV} an dem Einlaßventil 30 während der Ventilüberschneidung aus einem Kennfeld abhängig von dem Winkelabschnitt ϕ_{VUE} der Ventilüberschneidung, der vorgegeben ist, ermittelt. Der Wert c_1 der Beziehung (F10) wird aus einer Kennlinie abhängig von der Temperatur T_{L0} der Ansaugluft im Bereich der Drosselklappe 14 ermittelt. Die Temperatur T_{L0} wird abhängig von der Kühlmittemperatur T_{KUEHL} und der Ansauglufttemperatur T_{L1} ermittelt. Der Wert c_2 der Beziehung (F11) wird aus einem Kennfeld abhängig von einer Abgastemperatur T_{AG} ermittelt. Die Abgastemperatur T_{AG} kann dabei mit guter Genauigkeit aus dem in dem letzten Berechnungszyklus berechneten Gasmassenstrom \dot{m}_{zyl} in den Zylinder Z1 abgeschätzt werden. Der Umgebungsdruck p_0 liegt entweder als Meßwert eines Umgebungsdrucksensors vor oder wird in vorgegebenen Betriebszuständen – z. B. bei vollständig geöffneter Drosselklappe 14 – aus dem Saugrohrdruck p_S ermittelt. Die Durchflußfunktion ψ_{DK} an der Drosselklappe 14 wird ebenfalls aus einer Kennlinie ermittelt und zwar abhängig von dem Umgebungsdruck p_0 und dem Verhältnis eines Näherungswertes des Saugrohrdrucks p_S des aktuellen Berechnungszyklus, der mittels eines numerischen Integrationsverfahrens, beispielsweise des Euler-Verfahrens, aus dem Saugrohrdruck $p_{S,i-1}$ des vorangegangenen Berechnungszyklusses, der zeitlichen Ableitung $\dot{m}_{S,i-1}$ des Saugrohrdrucks des vorangegangenen Berechnungszyklusses und der Abtastzeit t_A berechnet wird. Statt eines Abgasdrucks p_{AG} wird ein mittlerer Abgasdruck \bar{p}_{AG} während der Ventilüberschneidung ermittelt, um so Rechenzeit zu sparen. Der mittlere Abgasdruck \bar{p}_{AG} ergibt sich aus der folgenden Beziehung:

55

60

$$\bar{p}_{AG} = p_0 + p_{AG,dif} \alpha_{VUE,SP} \quad (F21)$$

Der Differenzdruck $p_{AG,dif}$ wird einer Kennlinie entnommen, in der Werte des Differenzdrucks durch die Verbrennung des Luft-Kraftstoff-Gemisches in dem Zylinder abhängig von dem in dem vorangegangenen Berechnungszyklus berechneten Gasmassenstrom \dot{m}_{zyl} in dem Zylinder Z1 aufgetragen sind. Ein Korrekturfaktor $\alpha_{VUE,SP}$ ist vorgesehen zur Korrektur des mittleren Abgasdrucks \bar{p}_{AG} in dem Zylinder Z1 während der Ventilüberschneidung abhängig von einem

65

Schwerpunktwinkel $\varphi_{VUE,SP}$ der Ventilüberschneidung. Der Korrekturfaktor $\alpha_{VUE,SP}$ wird aus einem Kennfeld abhängig von dem Schwerpunktwinkel $\varphi_{VUE,SP}$ der Ventilüberschneidung ermittelt. Der Schwerpunktwinkel $\varphi_{VUE,SP}$ der Ventilüberschneidung ist der Winkel des Schwerpunkts einer Fläche der Ventilüberschneidung, die in einem Raum gebildet ist, der einerseits durch den Kurbelwellenwinkel KW und andererseits durch den Ventilhub aufgespannt ist.

Die Durchflußfunktion ψ_{AG} an dem Einlaßventil 30 wird aus einer Kennlinie abhängig von dem Verhältnis des mittleren Abgasdrucks \bar{p}_{AG} und des Näherungswertes des Saugrohrdrucks p_s des aktuellen Berechnungszyklusses ermittelt.

Ein Block B30 umfaßt einen Regler, dessen Regel- und Führungsgröße der Saugrohrdruck p_s ist. In einer Summierstelle S1 wird die Differenz des Saugrohrdrucks p_s und seines Sollwertes $p_{s,Soll}$ ermittelt und als Regeldifferenz $p_{s,Diff}$ dem Regler im Block B30 zugeführt. Der Sollwert $p_{s,Soll}$ wird beispielsweise abhängig von einer Größe, die die Last an der Brennkraftmaschine repräsentiert, oder abhängig von Saugrohrdruckanforderungen von Funktionen zur Tankentlüftung oder zu der Leerlaufdrehzahl-Regelung ermittelt. Der Regler des Blocks B30 ist vorzugsweise als PID-Regler (Proportional-, Integral-, Differential-Regler) ausgebildet, dessen rekursive Berechnungsvorschrift lautet:

$$A_{DK,R}(i) = A_{DK,R}(i-1) + K_R \left[\left(1 + \frac{T_V}{t_A} \right) p_{s,Diff}(i) - \left(1 + 2 \frac{T_V}{t_A} - \frac{t_A}{T_N} \right) p_{s,Diff}(i-1) + \frac{T_V}{t_A} p_{s,Diff}(i-2) \right]$$

(F24)

wobei K_R ein Verstärkungsfaktor, T_N eine Nachstellzeit und T_V eine Vorhaltezeit sind.

Der Nachstellzeit T_N wird in einem Block B31 in Anwendung des Polkompensations-Verfahrens die Zeitkonstante T_1 des Modells zugeordnet. Die Vorhaltezeit T_V wird durch Multiplikation der Nachstellzeit T_N mit einem in einem Block B34 vorgegebenen Wert, der beispielsweise 0,3 beträgt, ermittelt.

In einem Block B32 wird dem Verstärkungsfaktor K_R der inverse Wert der Verstärkung K_m des Modells zugeordnet.

Durch die Parametrierung der Nachstellzeit T_N , des Verstärkungsfaktors K_R und der Vorhaltezeit T_V entsprechend der Berechnungsvorschriften der Blöcke B32, B31 und B34 ist gewährleistet, daß der Regler des Blocks B30 mit hoher Regelgüte den Saugrohrdruck p_s auf seinen Sollwert $p_{s,Soll}$ einregeln kann, auch unabhängig vom aktuellen Betriebspunkt, in dem sich die Brennkraftmaschine befindet.

Der Regler des Blocks B30 berechnet gemäß der Berechnungsvorschrift (F24) einen Regelwert $A_{DK,R}$ des Strömungsquerschnitts an der Drosselklappe.

Die Genauigkeit des Einstellens des Saugrohrdrucks p_s auf seinen Sollwert $p_{s,Soll}$ kann noch erhöht werden, wenn in einem Block B31 ein Vorsteuerwert $A_{DK,V}$ des Strömungsquerschnitts einer Drosselklappe ermittelt wird. Die Berechnungsvorschrift zum Berechnen des Vorsteuerwertes $A_{DK,V}$ wird aus der Beziehung (F21) unter der Annahme eines stationären Saugrohrdrucks p_s , d. h. $\dot{p}_s = 0$ hergeleitet. Sie lautet wie folgt:

$$A_{DK,V} = \frac{p_s - \frac{RT_{L1}}{\dot{V}_{zy1}} A_{EV} c_2 \psi_{AG} p_{AG}}{K_m} \quad (F26)$$

In der Summierstelle S2 wird die Summe des Vorsteuerwertes $A_{DK,V}$ und des Regelwertes $A_{DK,R}$ des Strömungsquerschnitts an der Drosselklappe gebildet und als Sollwert $A_{DK,Soll}$ des Strömungsquerschnitts an den Block B35 weitergeleitet. In dem Block B35 wird aus einem Kennfeld abhängig von dem Sollwert $A_{DK,Soll}$ des Strömungsquerschnitts an der Drosselklappe 14 ein Sollwert $\alpha_{DK,SP}$ des Öffnungsgrades der Drosselklappe ermittelt. Ein nicht dargestellter Lageregler der Drosselklappe stellt den Sollwert $\alpha_{DK,SP}$ über einen Stellantrieb der Drosselklappe 14 ein.

Patentansprüche

1. Einrichtung zum Steuern einer Brennkraftmaschine mit einem Ansaugtrakt (1), in dem eine Drosselklappe (14) angeordnet ist, bei der ein Beobachter vorgesehen ist, der ein dynamisches Modell des Ansaugtraktes (1) der Brennkraftmaschine umfaßt, und ein Regler (B30) vorgesehen ist,

- dessen Regel- und Führungsgröße der Saugrohrdruck (p_s) in dem Ansaugtrakt (1) ist,
- dessen Regelparameter abhängen von Größen, die der Beobachter ermittelt, und
- der ein Stellsignal zum Steuern der Drosselklappe (14) erzeugt.

2. Einrichtung nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß mindestens einer der Regelparameter abhängt von einer Zeitkonstante des Modells.

3. Einrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß mindestens einer der Regelparameter abhängt von einem Verstärkungsfaktor des Modells.

4. Einrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß mindestens ein Regelparameter abhängt von einem Mengenstrom (\dot{V}_{zy1}) in einen Zylinder (Z1) der Brennkraftmaschine.

5. Einrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß mindestens einer der Regelparameter abhängt von der Temperatur (T_{L1}) der Luft, die von dem Zylinder (Z1) angesaugt wird.

6. Einrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß der Regler (B30) als Proportional-, Integral- und Differential-Regler ausgebildet ist.

7. Einrichtung nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß eine Vorsteuerung (B31)

vorgesehen ist, die das Stellsignal korrigiert.

8. Einrichtung nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß das Stellsignal des Reglers (B30) ein Strömungsquerschnitt ($A_{DK,R}$) an der Drosselklappe (14) ist und daß die Vorsteuerung (B31) einen Korrekturströmungsquerschnitt ($A_{DK,v}$) ermittelt, der abgeleitet ist von einer Berechnungsvorschrift des Modells für den Saugrohrdruck (p_s) unter der Annahme, daß der Saugrohrdruck (p_s) stationär ist.

9. Einrichtung nach einem der Ansprüche 7 oder 8, dadurch gekennzeichnet, daß die Vorsteuerung abhängt von einem Schätzwert des Saugrohrdrucks in dem Ansaugtrakt.

10. Einrichtung nach einem der Ansprüche 7 bis 9, dadurch gekennzeichnet, daß die Vorsteuerung abhängt von einem Schätzwert des Abgasdrucks in dem Zylinder während einer Ventilüberschneidung der Ein- und Auslaßventile des Zylinders.

11. Einrichtung nach einem der Ansprüche 7 bis 10, dadurch gekennzeichnet, daß die Vorsteuerung abhängt von einem Schätzwert des Umgebungsdrucks.

Hierzu 2 Seite(n) Zeichnungen

- Leerseite -

FIG 1

